IFW

3500.018003.

PATENT APPLICATION

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

In re Application of:) : Examiner: Not Yet Assigned
HIDEKAZU SHIMOMURA.)
Application No.: 10/810,581	: Group Art Unit: Not Yet Assigned)
Filed: March 29, 2004	:)
For: OPTICAL SCANNING DEVICE AND IMAGE FORMING APPARATUS USING THE SAME) :) June 1, 2004

Commissioner for Patents PO Box 1450 Alexandria, VA 22313-1450

SUBMISSION OF PRIORITY DOCUMENT

Sir:

In support of Applicant's claim for priority under 35 U.S.C. § 119, enclosed is a certified copy of the following foreign application:

2003-208958 filed August 27, 2003.

Applicant's undersigned attorney may be reached in our New York office by telephone at (212) 218-2100. All correspondence should continue to be directed to our address given below.

Respectfully submitted,

Attorney for Applicant

Registration No. 43, 279

FITZPATRICK, CELLA, HARPER & SCINTO 30 Rockefeller Plaza New York, New York 10112-3801

Facsimile: (212) 218-2200

CF0 18003 US, 18/8/0,581 /hd

日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2003年 8月27日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-208958

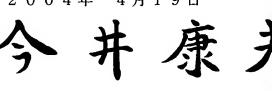
[ST. 10/C]:

[JP2003-208958]

出願 //
Applicant(s):

キヤノン株式会社

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年 4月19日





【書類名】 特許願

【整理番号】 253266

【提出日】 平成15年 8月27日

【あて先】 特許庁長官 殿

【国際特許分類】 G02B 26/10

【発明の名称】 光走査装置及びそれを用いた画像形成装置

【請求項の数】 18

【発明者】

【住所又は居所】 東京都大田区下丸子3丁目30番2号キヤノン株式会社

内

【氏名】 下村 秀和

【特許出願人】

【識別番号】 000001007

【住所又は居所】 東京都大田区下丸子3丁目30番2号

【氏名又は名称】 キヤノン株式会社

【代表者】 御手洗 富士夫

【電話番号】 03-3758-2111

【代理人】

【識別番号】 100090538

【住所又は居所】 東京都大田区下丸子3丁目30番2号キヤノン株式会社

内

【弁理士】

【氏名又は名称】 西山 恵三

【電話番号】 03-3758-2111

【選任した代理人】

【識別番号】 100096965

【住所又は居所】 東京都大田区下丸子3丁目30番2号キヤノン株式会

社内

【弁理士】

【氏名又は名称】 内尾 裕一

【電話番号】 03-3758-2111

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 011224

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【包括委任状番号】 9908388

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 光走査装置及びそれを用いた画像形成装置

【特許請求の範囲】

【請求項1】 少なくとも1本の500nm以下の波長の光東を発する光源 手段と、該光源手段から発せられた少なくとも1本の光東を偏向する偏向手段と 、該偏向手段により偏向された偏向光東を被走査面上に結像させる走査光学系と 、を具備する光走査装置において、

前記走査光学系は、パワーの符号が異なるガラスレンズとプラスチックレンズ の少なくとも2枚のレンズを有し、

該走査光学装置は、前記光源手段から発せられた光束の波長差を 5 n m与えた時の主走査方向の倍率色収差が 4 0 μ m以下に補正されていることを特徴とする光走査装置。

【請求項2】 前記走査光学系は、前記偏向手段から順に、主走査方向のパワーが負のガラスレンズ、主走査方向のパワーが正の第1のプラスチックレンズ、第2のプラスチックレンズの3枚のレンズからなることを特徴とする請求項1記載の光走査装置。

【請求項3】 前記走査光学系は、以下の関係式を満足している請求項2記載の光走査装置。

 $|\phi_G/\nu_G+\phi_P/\nu_P|<0.02\times\phi$

♦ G:前記走査光学系の光軸上でのガラスレンズの主走査方向のパワー

ν G:ガラスレンズのアッベ数

φ P:前記走査光学系の光軸上での第1のプラスチックレンズと第2のプラスチックレンズの主走査方向の合成パワー

νρ:第1のプラスチックレンズと第2のプラスチックレンズのアッベ数

φ:前記走査光学系の光軸上での前記走査光学系の全系の主走査方向の合成パワ

【請求項4】 第1のプラスチックレンズと第2のプラスチックレンズの少なくとも1つの面は主走査方向が非球面であることを特徴とする請求項2又は3記載の光走査装置。

【請求項5】 前記光源手段は2本以上の光束を発するマルチビーム光源である請求項1~4のいずれか一項記載の光走査装置。

【請求項6】 請求項1~5のいずれか一項に記載の光走査装置と、前記被走査面に配置された感光体と、前記光走査装置で走査された光束によって前記感光体上に形成された静電潜像をトナー像として現像する現像器と、前記現像されたトナー像を被転写材に転写する転写器と、転写されたトナー像を被転写材に定着させる定着器とから成る画像形成装置。

【請求項7】 請求項6に記載の光走査装置と、外部機器から入力したコードデータを画像信号に変換して前記光走査装置に入力せしめるプリンタコントローラとから成る画像形成装置。

【請求項8】 請求項1~5のいずれか一項に記載の光走査装置から成る複数の光走査装置と、該複数の光走査装置の被走査面位置に配置され、夫々異なった色の画像を形成する複数の像担持体とから成るカラー画像形成装置。

【請求項9】 請求項8に記載の光走査装置と、外部機器から入力したコードデータを画像信号に変換して前記光走査装置に入力せしめるプリンタコントローラとから成るカラー画像形成装置。

【請求項10】 少なくとも1本の光束を発する光源手段と、該光源手段から発せられた少なくとも1本の光束を偏向する偏向手段と、該偏向手段により偏向された偏向光束を被走査面上に結像させる走査光学系と、を具備する光走査装置において、

前記走査光学系は1枚のガラスレンズと2枚のプラスチックレンズから構成され、波長差を5 n m与えた時の主走査方向の倍率色収差が40μm以下に補正されていることを特徴とする光走査装置。

【請求項11】 前記走査光学系は、前記偏向手段から順に、主走査方向のパワーが負のガラスレンズ、主走査方向のパワーが正の第1のプラスチックレンズ、第2のプラスチックレンズの3枚のレンズからなることを特徴とする請求項10記載の光走査装置。

【請求項12】 前記光源手段は、500nm以下の波長の光束を発する光源手段であり、前記走査光学系は、以下の関係式を満足している請求項11記載

の光走査装置。

 $|\phi_G/\nu_G+\phi_P/\nu_P|<0.02\times\phi$

♦ G:前記走査光学系の光軸上でのガラスレンズの主走査方向のパワー

ν G:ガラスレンズのアッベ数

φ P:前記走査光学系の光軸上での第1のプラスチックレンズと第2のプラスチックレンズの主走査方向の合成パワー

ν Р:第1のプラスチックレンズと第2のプラスチックレンズのアッベ数

φ:前記走査光学系の光軸上での前記走査光学系の全系の主走査方向の合成パワ

【請求項13】 第1のプラスチックレンズと第2のプラスチックレンズの 少なくとも1つの面は主走査方向が非球面であることを特徴とする請求項10~ 12のいずれか一項記載の光走査装置。

【請求項14】 前記光源手段は2本以上の光束を発するマルチビーム光源である請求項10~13のいずれか一項記載の光走査装置。

【請求項15】 請求項10~14のいずれか一項に記載の光走査装置と、前記被走査面に配置された感光体と、前記光走査装置で走査された光束によって前記感光体上に形成された静電潜像をトナー像として現像する現像器と、前記現像されたトナー像を被転写材に転写する転写器と、転写されたトナー像を被転写材に定着させる定着器とから成る画像形成装置。

【請求項16】 請求項15に記載の光走査装置と、外部機器から入力した コードデータを画像信号に変換して前記光走査装置に入力せしめるプリンタコン トローラとから成る画像形成装置。

【請求項17】 請求項10~14のいずれか一項に記載の光走査装置から成る複数の光走査装置と、該複数の光走査装置の被走査面位置に配置され、夫々異なった色の画像を形成する複数の像担持体とから成るカラー画像形成装置。

【請求項18】 請求項17に記載の光走査装置と、外部機器から入力した コードデータを画像信号に変換して前記光走査装置に入力せしめるプリンタコン トローラとから成るカラー画像形成装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は光走査装置及びそれを用いた画像形成装置に関し、特に光源手段から光変調され出射した光束を光偏向手段としてのポリゴンミラーにより反射偏向させ、走査光学系を介して被走査面上を光走査して画像情報を記録するようにした、例えば電子写真プロセスを有するレーザービームプリンターやデジタル複写機等の装置に好適な光走査装置に関するものである。また、複数の光走査装置を用いて各色に対応した複数の像担持体から成るカラー画像形成装置に関するものである。

[0002]

【従来の技術】

従来よりレーザービームプリンター(LBP)等の光走査装置においては画像信号に応じて光源手段から光変調され出射した光束を、例えば回転多面鏡(ポリゴンミラー)より成る光偏向器により周期的に偏向させ、f θ 特性を有する走査光学系によって感光性の記録媒体(感光ドラム)面上にスポット状に集束させ、その面上を光走査して画像記録を行っている。

[0003]

図7は従来の光走査装置の要部概略図である。

$[0\ 0\ 0\ 4\]$

同図において光源手段1から出射した発散光束はコリメーターレンズ3により略平行光束に変換され、絞り2によって該光束を制限して副走査方向にのみ所定の屈折力を有するシリンドリカルレンズ4に入射している。シリンドリカルレンズ4に入射した略平行光束のうち主走査断面内においてはそのままの状態で射出する。また副走査断面内においては集束してポリゴンミラーから成る偏向手段5の偏向面(反射面)5aにほぼ線像として結像している。

[0005]

そして偏向手段5の偏向面5 a で偏向された光束を f θ 特性を有する走査光学系6を介して被走査面としての感光ドラム面8上に導光し、偏向手段5を矢印A 方向に回転させることによって該感光ドラム面9上を矢印B方向に光走査して画

像情報の記録を行なっている。

[0006]

更に、高速化の要求から複数の光源からの光束により同時に複数本の走査線を 形成するマルチビーム光走査装置が提案され、各社から製品化がなされている。 図8はマルチビーム光走査装置の要部概略図である。光源81、82から出射した2本の光束はコリメーターレンズ83、84により平行光束となった後、合成光学素子85により一つに合成される。合成された光束はシリンドリカルレンズ86によりポリゴンミラー87の偏向面近傍で主走査方向に長い線像を形成した後、走査光学系88により感光体ドラム89上に光スポットを形成する。このように、1回の光走査で2本の走査線を形成できるため、従来の光走査装置に比べ格段の高速化が図れる。また、マルチビーム光源としては、上述した合成光学素子を用いたものの他、発光点が多数存在するモノリシックなマルチビームレーザーがある。モノリシックマルチビームレーザーを用いた場合、合成光学素子を必要としないため、光学系及び光学調整の簡略化も達成される。

[0007]

また、従来の光源(例えば、特許文献 1)として使用される半導体レーザーは 赤外レーザー(780 nm)または可視レーザー(675 nm)であったが、高 解像度化の要求から発振波長が500 nm以下の短波長レーザーを用い、微小ス ポット形状が得られる光走査装置の開発が進められている。短波長レーザーを用 いる利点は、走査光学系の射出Fナンバーを従来並に保ったまま、従来の約半分 の微小なスポット径を達成できる点である。赤外レーザーを用い従来の半分のス ポット径にするためには、走査光学系の明るさを約倍にしなければならない。焦 点深度は使用する光源の波長に比例し、走査光学系の射出Fナンバーの2乗に比 例するため、同じスポット径を得ようとすると、短波長レーザーに比べて赤外レ ーザーの焦点深度は約1/2以下になってしまう。

[0008]

【特許文献1】

特開平9-21944号公報

[0009]

【発明が解決しようとする課題】

この様な光走査装置において、高精度な画像情報の記録を行うためには、被走査面全域に渡って像面湾曲が良好に補正されていること、画角 θ と像高Yとの間に等速性をともなう歪曲特性(f θ 特性)を有していること、像面上でのスポット径が各像高において均一であること等が必要である。この様な光学特性を満足する光走査装置、もしくは走査光学系は従来より種々提案されている。

[0010]

特に、マルチビーム光源を用いた光走査装置においては、複数の光源間の波長差によるジッター(感光体ドラム面上における主走査方向の走査線の変動)を解決するため、光源間の波長差を極力少なくするよう、光源の選別を行うなどの対策を施して来た。光源間の波長差によるジッター(倍率色収差)を走査光学系で補正するためには、特許文献1に開示されているように、分散特性の異なる複数枚のガラスレンズを必要とする。そのため、倍率色収差を補正していない走査光学系に比べると、一般的に枚数が増えコストアップする。また、光源の波長選別には限界があり、波長を完全に一致させることが困難であることや、波長選別にかかるコストも問題であった。

$[0\ 0\ 1\ 1]$

更に、半導体レーザーの立ち上がり時、モードホッピングと呼ばれる波長変動により画像品質が低下する。ゆえに、マルチビーム光源を用いた光走査装置でなくても、画像品質の安定性向上のため、波長変動によるジッターを極力抑える必要がある。

[0012]

更に光源の波長を短波長化した高解像度の光走査装置の場合には、赤外レーザーを使用した場合と比較して光学材料の分散が大きいことが問題となる。図9はプラスチックレンズを2枚用いた一般的な光走査装置の要部断面図である。(設計値は表3を参照)光源1から発せられた光ビームはコリメータレンズ3により略平行光に変換された後、シリンダーレンズ4によりポリゴン5の反射面5a近傍で一旦副走査方向に結像される。ポリゴン5により偏向反射された光ビームは2枚の屈折レンズ7,8により等速走査され、被走査面9上で微小なスポットに

7/

結像される。この様な光走査装置を用いた場合、従来光源として用いられてきた赤外レーザー(780mm)と高解像度光走査装置に用いられる青紫色レーザー(408mm)における倍率色収差を計算したのが図10のグラフである。同グラフは波長差5mmを与えた時の主走査方向の結像位置から基準波長での主走査方向の結像位置を引いたものを各像高毎にプロットしたものである(例えば、785mmの結像位置と780mmの結像位置との差)。同じ材質のプラスチックレンズを2枚用いたこの光学系においては、倍率色収差を補正することが基本的に出来ない。今まではレーザーの発振波長が長く材料の分散特性が比較的問題にならないレベルであったため、走査光学系で倍率色収差を補正していなくても、光源の選別などの対策でジッターを低減できていた。しかし、これと同じタイプの光学系を短波長レーザーで使用した場合、材料の分散特性が4~8倍悪化するため(図11参照)、倍率色収差が画像周辺部で70μm程度発生する。これは600dpiの画像形成装置においては約1.6画素に相当する。よって、500mm以下の短波長レーザーを用いた光走査装置は倍率色収差を補正することが

$[0\ 0\ 1\ 3]$

本発明は500nm以下の短波長光源を用いた画像形成装置において、従来以上の高精度な印字を行うために、マルチビーム光源の波長差やモードホップなどによる波長変動に伴う主走査方向の結像位置ずれ(倍率色収差)を抑え、且つ低コストで環境変動に強い画像形成装置の提供を目的とする。

前提となる。しかし、プラスチックレンズには分散特性の異なる材質が少ないこ

とから、プラスチックレンズのみでは倍率色収差の補正は不可能であった。

$[0\ 0\ 1\ 4]$

【表1】

表-1(従来例)		}			
		設計ラ	データ	<u> </u>	
波長、屈折率	-		レンズ7 面形状		
使用波長	λ (nm)	408		第1面	第2面
レンズ7 屈折率	nd	1.53064	R	-8.16372E+01	-4.45500E+01
	νd	55.50	К	-1.55555E+00	-5.06325E-01
レンズ8 屈折率	nd	1.53064	B4	6.47801E-08	3.12584E-07
	νd	55.50	В6	1.11313E-09	2.34564E-10
光線角度		-	B8	-3.11807E-12	-2.40882E-13
ポリゴン入射角	θp	-70	B10	1.20455E-15	-7.09973E-16
ポリゴン最大出射角	θе	45		-	
配置			レンズ8 面形状		
ポリゴン面-レンズ7	el	25		第1面	第2面
レンズ7中心厚	e2	11	R	-3.60006E+02	ω
レンズ7-レンズ8	e3	77	К	-4.13148E+01	
レンズ8中心厚	е4	5	B4	2.31574E-07	
レンズ8-被走査面	Sk	105.36476	В6	-2.28750E-11	
ポリゴン軸-被走査面	L	229.78	B8	1.24904E-15	
有効走査幅	W	297	B10	-2.71574E-20	

[0015]

【課題を解決するための手段】

前記課題を解決するためには、

請求項1の発明は、少なくとも1本の500nm以下の波長の光束を発する光源手段と、該光源手段から発せられた少なくとも1本の光束を偏向する偏向手段と、該偏向手段により偏向された偏向光束を被走査面上に結像させる走査光学系と、を具備する光走査装置において、

前記走査光学系は、パワーの符号が異なるガラスレンズとプラスチックレンズ の少なくとも2枚のレンズを有し、

該走査光学装置は、前記光源手段から発せられた光束の波長差を 5 n m 与えた時の主走査方向の倍率色収差が 4 0 μ m 以下に補正されていることを特徴としている。

[0016]

請求項2の発明は、請求項1において、前記走査光学系は、前記偏向手段から順に、主走査方向のパワーが負のガラスレンズ、主走査方向のパワーが正の第1

のプラスチックレンズ、第2のプラスチックレンズの3枚のレンズからなること を特徴としている。

[0017]

請求項3の発明は、請求項2において、前記走査光学系は、以下の関係式を満足していることを特徴としている。

 $|\phi_{G}/\nu_{G}+\phi_{P}/\nu_{P}|<0.02\times\phi\cdot\cdot$ (式1)

♦ G:前記走査光学系の光軸上でのガラスレンズの主走査方向のパワー

ν G:ガラスレンズのアッベ数

φ P:前記走査光学系の光軸上での第1のプラスチックレンズと第2のプラスチックレンズの主走査方向の合成パワー

νρ:第1のプラスチックレンズと第2のプラスチックレンズのアッベ数

φ:前記走査光学系の光軸上での前記走査光学系の全系の主走査方向の合成パワ

[0018]

【発明の実施の形態】

(実施例1)

図1は本発明の実施例1における光走査装置の主走査断面図である。

[0019]

ここで、主走査方向とは偏向手段の回転軸に垂直な方向を示し、副走査方向とは偏向手段の回転軸と平行な方向を示す。また、主走査断面とは主走査方向に平行で f θ レンズ 6、7及び8の光軸を含む平面を示す。

[0020]

光源手段である半導体レーザー 1 からの発散光を絞り 2 により所望のスポット径が得られるように光東幅が制限された後コリメーターレンズ 3 により略平行光束に変換される。 4 は副走査方向のみに所定の屈折力を有したシリンドリカルレンズであって後述する偏向手段 5 の偏向面 5 a 近傍に主走査方向に長手の線像として結像させている。 5 は例えば 4 面構成のポリゴンミラー(回転多面鏡)から成る偏向手段であり、モーターの駆動手段(不図示)により図中矢印A方向に一定速度で回転している。 6 、 7 及び 8 は f θ 特性を有する f θ レンズによって構

成される走査光学系であって、偏向手段5によって反射偏向された偏向光束を被走査面としての感光体ドラム面9上に結像させ、且つ該偏向手段5の偏向面5 a の面倒れを補正している。このとき、偏向手段5の偏向面5 a で反射偏向された偏向光束は走査光学系6、7、8を介して感光体ドラム面9上に導光され、ポリゴンミラー5を矢印A方向に回転させることによって該感光体ドラム面9上を矢印B方向に光走査している。これにより感光体ドラム面上に走査線を形成し、画像記録を行っている。

[0021]

ここで、本実施例における光学配置及び面形状を表 2 に示す。

[0022]

【表2】

表-2(実施例1)						
		設計ラ	データ			
波長、屈折率				レンズ6 面形状		
使用波長	λ (nm)	408		第1面	第2面	
レンズ6 屈折率	nd	1.92286	R	-8.10801E+01	-1.23558E+02	
	νd	18.90				
レンズ7 屈折率	nd	1.53064	レンズ7 面形状		状	
	νd	55.50		第1面	第2面	
レンズ8 屈折率	nd	1.53064	R	-1.60021E+02	-4.18888E+01	
•	νd	55.50	К	-2.73864E+02	-1.69038E+00	
光線角度			B4	-4.55143E-08	-3.43813E-07	
ポリゴン入射角	θр	-70	В6	4.26115E-09	-4.59514E-09	
ポリゴン最大出射角	θе	45	B8	-1.56323E-12	3.79468E-12	
配置		· representation	B10	-6.39118E-16	-1.93928E-15	
ポリゴン面-レンズ6	e1	18.5				
レンズ6中心厚	e2	2	レンズ8 面形状			
ポリゴン面-レンズ7	e3	0.7705		第1面	第2面	
レンズ7中心厚	e4	11	R	-3.73210E+02	∞	
レンズ7-レンズ8	e5	61.66046	К	-1.92767E+01		
レンズ8中心厚	e6	5	B4	3.61379E-07		
レンズ8-被走査面	Sk	125.17585	В6	-4.41290E-11		
ポリゴン軸-被走査面	L	230.52	B8	2.63613E-15		
有効走査幅	W	297	B10	-4.59952E-20		

[0023]

 $f \theta \nu \lambda \vec{x} 6$ は負のパワーを有する球面ガラスレンズであり、正のパワーを有する $f \theta \nu \lambda \vec{x} 7$ (プラスチック製)の入射面、出射面ならびに軸上が負で軸外

が正のパワーを有する f θ レンズ 8 (プラスチック製)の入射面の母線形状は、1 0 次までの関数として表せる非球面形状により構成している。例えば、f θ レンズ 7 (プラスチック製)と光軸との交点を原点とし、光軸方向をX 軸、主走査断面内において光軸と直交する軸をY 軸としたとき、主走査方向と対応する母線方向が、

【外1】

$$X = \frac{\frac{Y^2}{R}}{1 + \sqrt{1 - (1 + k)(\frac{Y}{R})^2}} + B4 \times Y^4 + B6 \times Y^6 + B8 \times Y^2 + B10 \times Y^{10}$$

(但し、Rは母線曲率半径, K, B4, B6, B8, B10は非球面係数) なる式で表されるものである。

また、副走査方向と対応する子線方向が、

[外2]

$$S = \frac{\frac{Z^2}{Rs^*}}{1 + \sqrt{1 - \left(\frac{Z}{Rs^*}\right)^2}}$$

なる式で表されるものである。Sは母線方向の各々の位置における母線の法線を 含み主走査面と垂直な面内に定義される子線形状である。

ここで、主走査方向に光軸からY離れた位置における副走査方向の曲率半径(子線曲率半径) R s * が、

【外3】

 $Rs^* = Rs \times (1 + D2 \times Y^2 + D4 \times Y^4 + D6 \times Y^6 + D8 \times Y^8 + D10 \times Y^{10})$

(但し、Rsは光軸上の子線曲率半径, D2, D4, D6, D8, D10は子線変化係数)

なる式で表されるものである。

なお、本実施例では面形状を上記数式にて定義したが、本発明の権利の範囲は

これを制限するものではない。

尚、本実施例の場合

ν C:ガラスレンズ6のアッベ数

φ P: 光軸上でのプラスチックレンズ 7、8の主走査方向の合成パワー

νp:プラスチックレンズ7、8のアッベ数

δ:光軸上での全系の主走査方向の合成パワー

とした時、

 $| \phi_G / \nu_G + \phi_P / \nu_P | = 5.4245E - 5$

 $0. 02 \times \phi = 1. 0562E-4$ となるため

 $|\phi_G/\nu_G+\phi_P/\nu_P|<0.02\times\phi\cdot\cdot\cdot$ (式1)

を満足する。この数値範囲を超えるような材質の選択とパワー配置では倍率色収 差を良好に補正することが困難なものとなる。

[0027]

本実施例では、 $\lambda = 408 \text{ nm}$ の短波長光源を用い、1 枚のガラスの凹レンズ 6 と 2 枚のプラスチックレンズ 7、 8 を用い、主走査方向の倍率色収差を補正した。

[0028]

ここで、プラスチックレンズを使用したのは、非球面形状による収差補正効果 を得るためであり、全てガラスの球面レンズから構成されたものに比べて、レン ズ枚数を削減でき低コスト化に寄与する。

[0029]

表 3 に実施例 1 、 2 、従来例に使用した光学材料の λ = 4 0 8 n m、 4 1 3 n m での屈折率についてまとめてある。この数値をもとに以下に示す倍率色収差を計算した。

[0030]

【表3】

表-3(屈折率データ)			
実施例1			
波長(nm)		408	413
屈折率	レンズ6	2.015970	2.010590
	レンズ7&8	1.546123	1.545322
The Lie Price			
実施例2			
波長(nm)		408	413
屈折率	レンズ6	1.840280	1.837270
	レンズ7&8	1.546123	1.545322
企業例			
波長(nm	408	413	
屈折率	レンズ7&8	1.546123	1.545322
波長(nm)		780	785
屈折率	レンズ7&8	1.524200	1.524085
\	}	4	1

[0031]

図 2 は、本実施形態の効果である主走査方向の倍率色収差についてグラフ化したものである。波長差 $\Delta \lambda = 5$ n m を与えたときの、基準波長($\lambda = 4$ 0 8 n m)との主走査方向の結像位置の差をプロットしている。これより、全像高において倍率色収差が 5 μ m以下であることが分かる。これは 6 0 0 d p i の画像形成装置においては、 0 . 1 2 画素に相当し十分小さい値である。

[0032]

更に波長差が5 n m以下となるように光源の選別を行えば、更なる低減が施される。これにより、少なくとも2本以上のマルチビームレーザを用いた光走査装置の主走査方向のジッターや、モードホップによる画像品質の劣化などの問題が解決され、高品質の光走査装置を提供することが可能となる。

[0033]

また、本発明を従来使用されてきた赤外レーザー($\lambda=780\,\mathrm{nm}$)や可視レーザー($\lambda=675\,\mathrm{nm}$)を用いた光走査装置に適用してもよい。その場合、倍率色収差の更なる補正が行われ、今まで以上に高品質で安定した光走査装置を提供することが可能となる。

[0034]

(実施例2)

図3は本発明の実施例2における光走査装置の主走査断面図である。実施例1 と異なる点はガラスレンズ6の材質を変更して設計したことである。

[0035]

ここで、本実施例における光学配置及び面形状を表 4 に示す。

[0036]

【表4】

表-4(実施例2)					
		設計デ	ータ		
波長、屈折率		·	レンズ6 面形状		
使用波長	λ (nm)	408		第1面	第2面
レンズ6 屈折率	nd	1.784723	R	-6.91823E+01	-1.24036E+02
	νd	25.68			
レンズ7 屈折率	nd	1.53064	レンズ7 面形状		
	νd	55.50		第1面	第2面
レンズ8 屈折率	nd	1.53064	R	-1.07628E+02	-3.55545E+01
	νd	55.50	K	-3.49104E+01	-7.24545E-01
光線角度		B4	-5.30926E-09	-2.33592E-06	
ポリゴン入射角	θр	-70	B6	3.95926E-09	-1.64126E-09
ポリゴン最大出射角	θе	45	B8	-2.53878E-12	-6.41058E-13
配置			B10	8.88069E-16	-7.30962E-16
ポリゴン面-レンズ6	el	21		Sypano	
レンズ6中心厚	e2	2	レンズ8 面形状		
ポリゴン面-レンズ7	e3	2		第1面	第2面
レンズ7中心厚	e4	11	R	-3.50398E+02	ω
レンズ7-レンズ8	e5	59.93856	K	-8.4181E+00	
レンズ8中心厚	e6	5	B4	2.58077E-07	
レンズ8-被走査面	Sk	131.99593	B6	-1.33589E-11	
ポリゴン軸-被走査面	L	239.35	B8	5.99875E-16	
有効走査幅	W	297	B10	-4.59952E-20	

[0037]

尚、本実施例の場合

φ G:光軸上でのガラスレンズ 6 の主走査方向のパワー

ν G: ガラスレンズ6のアッベ数

φρ:光軸上でのプラスチックレンズ 7、8の主走査方向の合成パワー

ν p:プラスチックレンズ7、8のアッベ数

φ: 光軸上での全系の主走査方向の合成パワー

ページ: 15/

とした時、

 $| \phi_G / \nu_G + \phi_P / \nu_P | = 2. 1209E - 5$

 $0.02 \times \phi = 1.0558E - 4$ となるため

| \$\delta G / \nu G + \phi P / \nu P | < 0.02 \times \delta \cdot \cdo

[0038]

図 4 は、本実施例における波長差 5 n m での倍率色収差のグラフである。周辺像高で 2 5 μ m に抑えられており、 6 0 0 d p i の 1 画素(約 4 0 μ m)以下の倍率色収差となっている。

[0039]

(実施例3)

図5は、本実施例1、2の光走査装置を用いた画像形成装置を示す副走査方向の要部断面図である。図5において、符号104は画像形成装置を示す。この画像形成装置104には、パーソナルコンピュータ等の外部機器117からコードデータDcが入力する。このコードデータDcは、装置内のプリンタコントローラ111によって、画像データ(ドットデータ)Diに変換される。この画像データDiは、実施例1、2に示した構成を有する光走査ユニット100に入力される。そして、この光走査ユニット100からは、画像データDiに応じて変調された光ビーム103が出射され、この光ビーム103によって感光ドラム101の感光面が主走査方向に走査される。

[0040]

静電潜像担持体(感光体)たる感光ドラム101は、モータ115によって時計廻りに回転させられる。そして、この回転に伴って、感光ドラム101の感光面が光ビーム103に対して、主走査方向と直交する副走査方向に移動する。感光ドラム101の上方には、感光ドラム101の表面を一様に帯電せしめる帯電ローラ102が表面に当接するように設けられている。そして、帯電ローラ102によって帯電された感光ドラム101の表面に、前記光走査ユニット100によって走査される光ビーム103が照射されるようになっている。

[0041]

先に説明したように、光ビーム103は、画像データDiに基づいて変調されており、この光ビーム103を照射することによって感光ドラム101の表面に静電潜像を形成せしめる。この静電潜像は、上記光ビーム103の照射位置よりもさらに感光ドラム101の回転方向の下流側で感光ドラム101に当接するように配設された現像器107によってトナー像として現像される。

[0042]

現像器107によって現像されたトナー像は、感光ドラム101の下方で、感光ドラム101に対向するように配設された転写ローラ108によって被転写材たる用紙112上に転写される。用紙112は感光ドラム101の前方(図5において右側)の用紙カセット109内に収納されているが、手差しでも給紙が可能である。用紙カセット109端部には、給紙ローラ110が配設されており、用紙カセット109内の用紙112を搬送路へ送り込む。

[0043]

以上のようにして、未定着トナー像を転写された用紙112はさらに感光ドラム101後方(図5において左側)の定着器へと搬送される。定着器は内部に定着ヒータ(図示せず)を有する定着ローラ113とこの定着ローラ113に圧接するように配設された加圧ローラ114とで構成されており、転写部から搬送されてきた用紙112を定着ローラ113と加圧ローラ114の圧接部にて加圧しながら加熱することにより用紙112上の未定着トナー像を定着せしめる。更に定着ローラ113の後方には排紙ローラ116が配設されており、定着された用紙112を画像形成装置の外に排出せしめる。

[0044]

図5においては図示していないが、プリントコントローラ111は、先に説明 データの変換だけでなく、モータ115を始め画像形成装置内の各部や、後述す る光走査ユニット内のポリゴンモータなどの制御を行う。

[0045]

図6は本発明の実施態様のカラー画像形成装置の要部概略図である。実施例1 、2の光走査装置を4個並べ各々並行して像担持体である感光ドラム面上に画像 情報を記録するタンデムタイプのカラー画像形成装置である。図6において、6 0 はカラー画像形成装置、11,12,13,14 は各々実施例1に示した構成を有する光走査装置、21,22,23,24 は各々像担持体としての感光ドラム、31,32,33,34 は各々現像器、51 は搬送ベルトである。

[0046]

図6において、カラー画像形成装置60には、パーソナルコンピュータ等の外部機器52からR(レッド)、G(グリーン)、B(ブルー)の各色信号が入力する。これらの色信号は、装置内のプリンタコントローラ53によって、C(シアン),M(マゼンタ),Y(イエロー)、B(ブラック)の各画像データ(ドットデータ)に変換される。これらの画像データは、それぞれ光走査装置11,12,13,14に入力される。そして、これらの光走査装置からは、各画像データに応じて変調された光ビーム41,42,43,44が出射され、これらの光ビームによって感光ドラム21,22,23,24の感光面が主走査方向に走査される。

[0047]

本実施態様におけるカラー画像形成装置は光走査装置(11, 12, 13, 14) を 4 個並べ、各々がC(シアン),M(マゼンタ),Y(イエロー)、B(ブラック)の各色に対応し、各々平行して感光ドラム 21, 22, 23, 24 面上に画像信号(画像情報)を記録し、カラー画像を高速に印字するものである。

[0048]

本実施態様におけるカラー画像形成装置は上述の如く4つの光走査装置11, 12,13,14により各々の画像データに基づいた光ビームを用いて各色の潜像を各々対応する感光ドラム21,22,23,24面上に形成している。その後、記録材に多重転写して1枚のフルカラー画像を形成している。

$[0\ 0\ 4\ 9]$

前記外部機器 5 2 としては、例えば C C D センサを備えたカラー画像読取装置が用いられても良い。この場合には、このカラー画像読取装置と、カラー画像形成装置 6 0 とで、カラーデジタル複写機が構成される。

[0050]

【発明の効果】

本発明は、主走査方向の倍率色収差を良好に補正することで、常に良好なる画像が得られる光走査装置装置及びそれを用いた画像形成装置を提供できることである。

【図面の簡単な説明】

【図1】

本発明の実施例1における主走査断面図

【図2】

本発明の実施例1における倍率色収差のグラフ

【図3】

本発明の実施例2における主走査断面図

図4

本発明の実施例2における倍率色収差のグラフ

【図5】

本発明の画像形成装置の要部概要図・

【図6】

本発明のカラー画像形成装置の要部概要図

【図7】

従来の光走査装置における斜視図

【図8】

従来のマルチビーム光源を用いた光走査装置における斜視図

図9】

従来の走査光学系の主走査断面図

【図10】

従来の走査光学系における倍率色収差のグラフ

【図11】

光学樹脂材料の屈折率

【符号の説明】

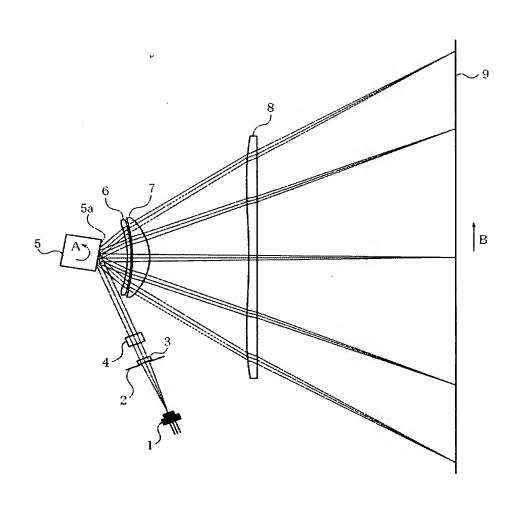
- 1 光源手段(半導体レーザー・半導体レーザーアレイ)
- 2 開口絞り

- 3 集光レンズ (コリメーターレンズ)
- 4 シリンドリカルレンズ
- 5 偏向手段(ポリゴンミラー)
- 6 走査光学系 (f θ レンズ)
- 7 走査光学系 (f θ レンズ)
- 8 走査光学系 (f θ レンズ)
- 9 被走査面 (感光体ドラム)

【書類名】

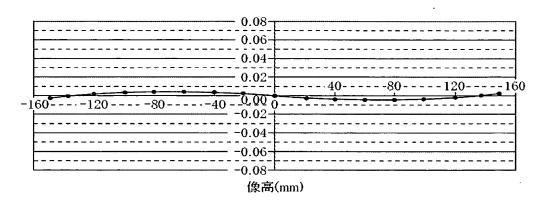
図面

【図1】

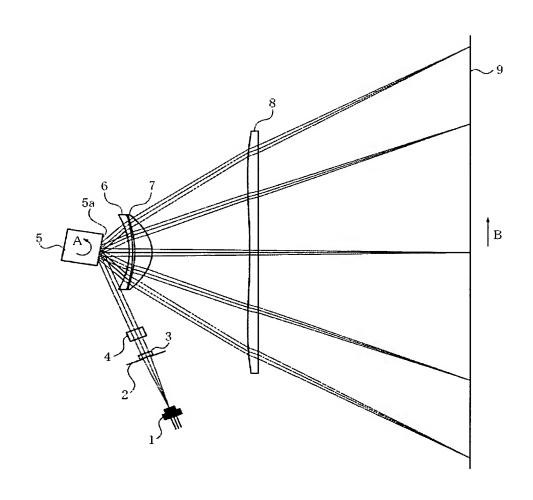


【図2】

倍率色収差(Δλ=5nm)

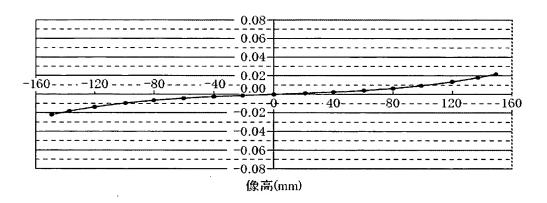


【図3】

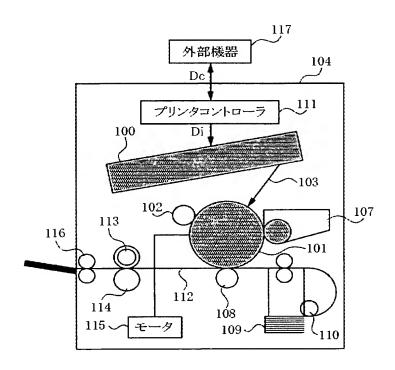


【図4】

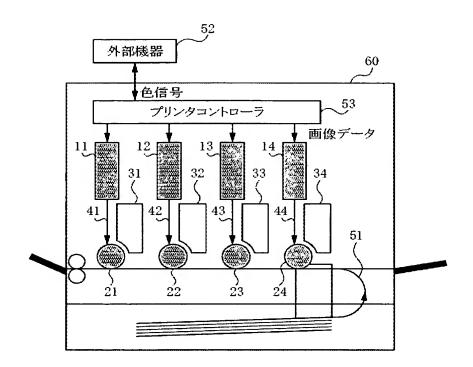
倍率色収差(Δ λ = 5nm)



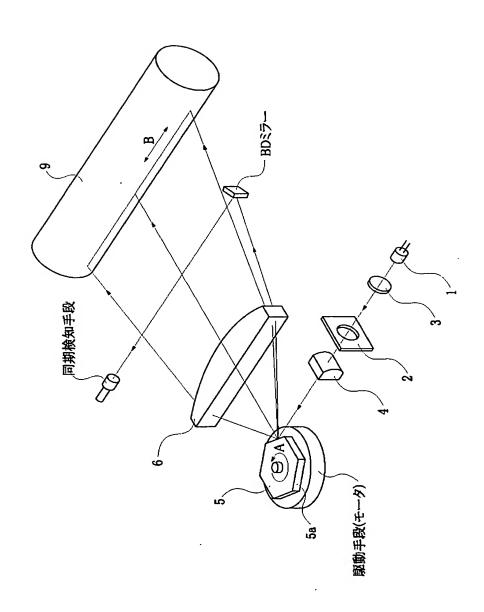
【図5】



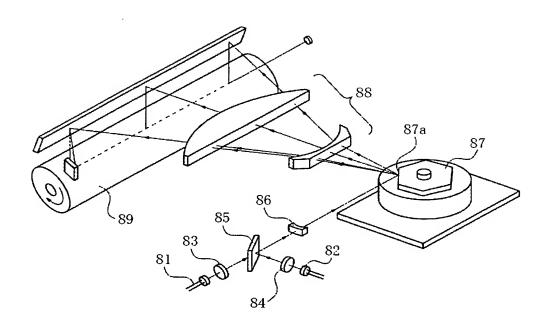
【図6】



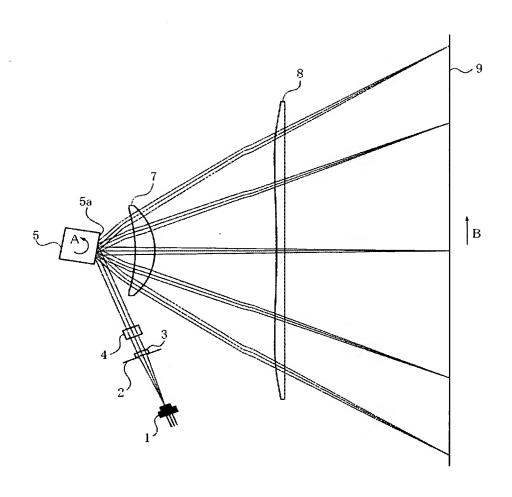
【図7】



【図8】

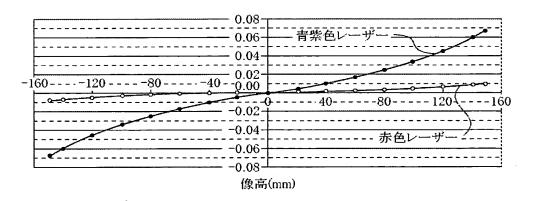


【図9】

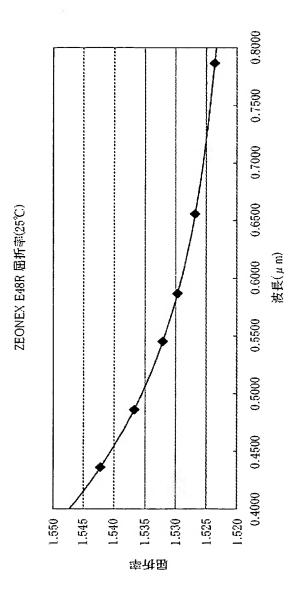


【図10】

倍率色収差(Δ λ =5nm)



【図11】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 本発明の目的は、500 n m以下の短波長レーザーを用いた光走査装置の倍率色収差を補正することにある。

【解決手段】 そのために、本発明では、500 n m以下の波長の光東を発する 光源手段と、該光源手段から発せられた光東を偏向する偏向手段と、該偏向手段 により偏向された偏向光東を被走査面上に結像させる走査光学系と、を具備する 光走査装置において、

前記走査光学系は、パワーの符号が異なるガラスレンズとプラスチックレンズ の少なくとも2枚のレンズを有し、

該走査光学装置は、前記光源手段から発せられた光束の波長差を 5 n m 与えた 時の主走査方向の倍率色収差が 4 0 μ m 以下に補正している。

【選択図】 図1

特願2003-208958

出願人履歴情報

識別番号

[000001007]

1. 変更年月日

1990年 8月30日

[変更理由]

新規登録

住所

東京都大田区下丸子3丁目30番2号

氏 名 キヤノン株式会社